



昭和50年 4 月 27 日

特許庁長官

1. 発明の名称

## タカンキングキッグイングラン おかり 多管式反応器に触棋を充填する方法

2. 発 叨

女

3. 特許出願人

付: 所 大阪市東区北浜5丁川15番地

(209) 住友化学工業株式会社 行 称

代表者 長谷川 周 重

4. 10 朗!

> 住 所 大阪市東区北浜5丁目15番地

住友化学工業株式会社內

**弁理上 (5819) 澤 浦 雪 男** 匹 名

50 080294

### 19 日本国特許庁

# 公開特許公報

①特開昭 52 - 3579

43公開日 昭 52. (1977) 1 12

②特願昭 50-801PX

**②出願日** 昭50.(1976) 1.27 有.

審査請求

(全6頁)

庁内整理番号 6639 4A

50日本分類 /317/C3//

(51) Int. C12 BOIJ 8/06

/ ・発明の名称

多管式反応器に触媒を充填する方法

2、特許請求の範囲

垂直方向に一定長さの多数の反応管が配置さ れた管式反応器に触棋粒子を充填するに当たり、 各反応管の上端開口部から任意の形状に成形さ れた線状鋼を挿入吊下し、この線状鋼に沿わせ て触媒粒子を供給落下させ、充塡触媒層高の上 昇に伴って線状鋼に静止または上下動を与えな がら順次に引き上げてゆくことにより、触媒粒 子の落下速度を減少させて破砕または粉化を防っ 止すると同時に均一な触媒充填密度を得るよう に充填することを特徴とする多管式反応器に触 棋を充填する方法。

3 . 発明の詳細な説明

本発明は多数の竪形反応管が配置された管式 反応器の各反応管内に触媒粒子を充填する方法 に関する。

触鉄粒子が完填された複数個の反応管が並設

して構成される多管式反応器においては、反応 管相互間ならびに各反応管内における触媒充填 量かよび触媒充填密度の均等性が要求される。 例えば炭化水素のスチームリホーミングを行う 外部加熱多管式反応器においては反応管相互間. で触媒充填量や触媒充填密度が異なると各反応 管を通過するガス量が不均等となり、通過ガス。 量の少ない反応管では反応による吸熱量が少な く、触媒層温度および反応管の管盤温度が上昇 し、いわゆる過熱現象が起とり易くなる。また 反応管内において触媒粒子がブリッジを形成し、 空隙部が生じるなどして触媒充填密度が一様で ないと部分的に吸熱量が波少し、過熱現象が起 こる。この様な過熱現象が生じると所定の反応 生成物が得られないばかりでなく、触媒性能の 劣化、触媒の機械的強度の減少による破砕や粉 化、更には炭素析出などの副反応の併発、反応 管材料の劣化等の好ましくない問題が惹き起と

触媒粒子は一般に多孔性であり、機械的強度

特開 昭52-3579(2)

このような管式反応器の反応管内に触媒粒子を充填する方法として例えば「キャタリスト・ハンドブック」(Catalyet Handbook)ウォルフ・サイエンティフィック・ブックス発行 /970、/68質にはソックス法と呼ばれる方法が示っされている。この方法は反応管内径より小径の一つが開口した布製ソックスの一方の一端をこの中に一定量の触媒を入れ、これを反応管上端の中に一定量の触媒を入れ、これを反応管上端の開口部から吊り下してゆき、触媒受けまたは既

本発明者はこのような観点から従来公知の触 鉄充填法における欠点を解消し、触鉄の反応管への充填作業が簡単で充填作業時間が短かく、 しかも触鉄充填密度の均等性が得られる触鉄充 填方法について種々検討した結果、反応管内に 任意の形状に成形された線状鋼を挿入吊下し、 とれに沿むせて触鉄粒子を充填した場合にはこ

れらの目的が容易に達せられることを知った。

垂直に設備された反応管の上端開口部から触 棋粒子を落下させる場合に、反応管上端より触 棋支持物またはすでに充填されている触媒表面 までの距離を h (m) とし、 との間を自由落下する 場合の所要時間を t (m) をg (g )、 衝突 g 前の触媒粒子 の速度を g (g )、 重力加速度を g (g ) g ) とすれば、それぞれ t = $\sqrt{2n/g}$  、 g = $\sqrt{2gh}$  の関係が成立する。自由落下距離 g g ) かたきくなり、 触媒粒子の許容自由落下距離 hop(m) を越えるとと 衝突時の衝撃力が触媒粒子の耐衝撃強度以上とら なの場合に適当な手段により落下速度な粒は、かって を対象である。しかを減少させる。とにより衝突により落下を触媒なかが、 できるとにより衝突になる。とができれば、触媒を のでできなができながない。との対域を のできながないない。というなないのがないのではない。 によるのでできながない。 がまたは他のようなな体中を落下のとは、 知られているが、これらの液体の触媒を によるので、 ないまないの場合に有効な方法と にたない。

本発明はこの被逐手段として任意の形状に成形された線状鋼を使用し、これを反応管内に挿入吊下し、これに沿わせて触媒粒子を供給落下させ充填する方法である。

例えば本発明者等の実験において内径 8 6 m 有効長 L=//・28 mの速心鋳造の反応管に外径/4・5 m、高さ /4・5 mの中空触媒粒子(平均重量 4・32 8 /個)を供給落下させ、減速用抵 抗体として内径 5 0 mm、ピッチ 300 mm に巻いた線径 3.0 mm がおよび 4.0 mm がの螺線状(/ m 毎に蝶線方向を反転させたもの)のピアノ線を挿入吊下してこれを静止させた場合と、上下にゆっくりと動かした場合と、何も使用しない場合について落下時間 t (sec)を測定して第 /表の結果を待た。表中の Vm (m/sec) は平均落下させてその落下速度が平均落下速度 Vm およびその2倍となる相当自由落下距離を表わしており、それぞれ Vm = L/t、(ht)min = Vm/2g、(ht)max = 2 Vm/g による計算値である。

-									
A		×	掫	*	뀎	t (88¢)	t(80c) Vm(11/80c) (hf)min	(hf)min	(hf)min (hf)max
`	日日本	###  -		<u>~</u>	元体なし)	1.52	(抵抗体なし) /. 52 7. 42		11.28
7		. 0	K7,	· 微/本	繁御状3. の80 ピアノ級ノ本権入(静止)	4.05	2.79	0.40	/. 59
m					(配子)	(上刊的) 4.23	2.67	0.37	1.44
34	•	4.000		•	(平4)	(動上) 5.07	2.23	0.26	1.02
47		•			(新子)	5.26	(上下動) 5.26 2.74 0.24	0.24	76.0

政策

业

以上の結果より抵抗体として使用する線状鋼の形状および数を適当に選ぶと同時に静止または上下動を与えることにより、落下速度を減少させ衝突時の衝撃力を触媒粒子の耐衝撃強度以下とすることが可能であることが認められた。

本発明方法においてにおいては、日本記れたのののないには、日本記れたのでは、日本記れに

以上にのべたように本発明方法は管式反応器内に軽値方向に配置される一定長さの多数の反応管内に任意の形状に成形された線状鋼を挿入吊下し、これに沿わせて触媒粒子を充填すると共に充填映媒層高の上昇に伴って線状鋼に静止または上下動を与えながら順次にこれを引き上げてゆく方法であるので、触媒粒子の多数の反

/宇宙正

特開 昭52-3579(4)

応管への充填作業が簡単容易であると共に作業 時間が大巾に短縮される。同時に触媒の破砕、 粉化が少なくなり、併せて触媒充填密度の均等 性が容易に得られる。したがって管式反応器を 使用するプラントにおいて触媒入替等による停 止期間を大巾に短縮すると同時に多管式反応器 の換業保守、管理にも良い結果を及ぼすことに なる。

. 以下実施例により本発明を更に具体的に説明 するが、本発明はとれら実施例によって限定されるものではない。

#### 実施例/

長さ //・282 m、触 鉄充填部内径 8 6 m、上部開口部内径 6 4 mの反応管内に直径 /6・5 m、高さ /6・5 m、平均重量 6・32 8/個の中空円筒型の触媒粒子を本発明の方法かよび比較のために公知のソックス法によって充填した。

本発明の方法

線径4mのヒアノ線を内径5.0m、ピッチ

上下動を与えながらゆっくりとソックスを引き上げてゆく。との操作を4回くり返し、計30段の触媒が充填された段階で、前述の様に計測、振動、再計測を行った。更に充填操作をくり返し20段充填し、計測、振動、再計測を行い、最後に反応管上端より700粒位置まで触媒を補充した。

触媒充填結果を第2表に示す。

第 2 表

	本発明の方法	比較例(ソックス法)
3 O 医牙壳胸导		
振動前 充填密度 (Ka/m)	5.222	5.182
• 後 • ( • )	5.228	5.198
振動による触媒化下率(%)	0.11	0.30
5.0 医疗力量导		
振動前 光模密度(E9/m)	5.222	5. / 59
,後,(,)	5.226	5.170
振動による触媒沈下率(多)	0.11	0.23
全充填量(159)	55.04	54.48
全.破損量(長9)	0.415	0.405
破損率(%)	0.75	0.74
/回(5時)充填所要時間(秒)	18.0	62.4

注)充填密度は反応管単位長さ当りの射媒充填重量を示す

300mの螺旋状とし、/ m 毎に螺旋方向を反転させた線状鎖を上記反応管に揮入し、5 町の触媒を徐々にこの反応管に供給落下させた。線状鋼は上下動を与えながら充填触媒層高の上昇に従って引き上げていった。ソックス設との比較のために5 町つつ4 回、計3 リリカス 投版で充填高さの計測を与えた疾高さいを現した。更に前述の方法で20 町充填 を引動した。更に前述の方法で20 町充填 管上端より700 m の位置まで触媒を補充し、触媒機能を計量して補充触媒體を求めた。

比較例の方法(ソックス法)

内径 5 5 mx、長さ 2、5 mの帆布製ソックスに 5 mの触媒を詰め、下端を約 200mm折り返し、上部は麻製ローブを取り付けて反応管中を吊り下す。触媒受けまたは既に充壌されている触媒面に到達したところでソックスを上方に引張り折り重ね部を反転開口させ、ソックス内を触媒粒子が連続的に下降するように

との結果により明らかなように、本発明の方法はソックス法に較べて触媒充填密度が大きい。また触媒充填所要時間が短いのに加えて振動を与えた場合の沈下率が小さく均一な. 触媒充填密度が得られるために、各ステップでの計測、振動付与の操作の省略も可能であり、大巾な時間の短縮が可能である。

特開 昭52-3579(5) 手 稅 補 正 咨(自発)

5. 添付書類の目録

(1) 切 . 細 Įķ.

1 通 /4 頁

(2) 委 IT: 状 (آز ا

(3) 出顧客查請求書

컿

6. 前記以外の発明者、特許出願人または代理人

(1) 狏 193 · 1

> 受機県新居兵市前田町/7番7号 住 所

芷 鄀 氏 名

受破場新居兵市前田町/3番7号 住

氏

**爱媛**県新居浜市沢津町 /丁目3番50号

¥ ţ 氏 名

昭和50年 8 月13 月 الثنيا

50. 8. 15

特許庁長官 斎 藤

1. 事件の表示

昭和 50 年 特許順第 80294 17

2. 発明の名称

多質式反応器に触媒を充填する方法

3. 補正をする者

事件との関係 特許出顧人

住 所 大阪市東区北浜 5.丁目15番地

名 称 (209) 住友化学工業株式会勧う 長谷川 周

. 代表者 4. 18 理 人

> 作 所 大阪市東区北浜5丁目15番地 住友化学工業株式会社內

弁理士 (5819) 澤 浦 雪 男 电磁温等元 在女化学官农夕社(技術部) 7年1、282—7097 Wart.

5・袖正の対象

明細書の発明の詳細な説明の欄

6・補正の内容

に訂正する。

(2) 同7頁/2行の「2 V<sup>2</sup>on/g」を「2(Vm)<sup>2</sup>/g」に訂 正する。

(3) 向 8 頁第 / 表中第 / 欄 O 、「(hf)min」を 「(hf)min に、「(hf)max」を「(hf)max にそれぞれ (m) (m) 訂正する(単位の挿入)。

手 統 補 正 濟(自発)

昭和5/年 5 月/2 日

特許庁長官 片山石 郎 殿

1. 事件の表示

昭和50年 特許顯第 80294 13

2. 発明の名称

多管式反応器に触媒を充塡する方法

以 上

3. 補正をする者

事件との関係 特許出顧人

大阪市東区北浜5丁目15番地

名 称 (209) 住友化学工業株式会 代表者· 長 谷 川

4. 10 理 人

> 大阪市東区北浜5丁目15番地 自: 所 住友化学工業株式会社內

弁理士 (5819) 澤 浦 雪;)220-3404 東京東京 (03)278-

### F 続 補 正 巻 (自発)

5.補正の対象

明細書の発明の詳細な説明の傷

- 6.補正の内容
  - (/) 明州書3頁4行の「損傷しない最小の」と あるを、「損傷することのない最大の」に訂 正する。

以 上

昭和51年 8月5 日

特許庁長官 片山石 郎 殿

ji s

1. 事件の表示

昭和 80 年 特許顧第 80294 号

2. 発明の名称

多管式反応器に触媒を充填する方法

3. 補正をする者

事件との関係 特許出願人

住 所 大阪市東区北浜5丁目15番地

名 称 (209) 住友化学工業株式分社。

代表者 長谷川 周 1

4. 代 理 人

住 所 人阪市東区北浜5丁目15番地 住 友 化 学 工 業 株 式 会 社 内

氏 名 弁理士 5819 澤 浦 雪 男 ... TEL (06) 220-3404 東京連絡な(03) 278-7986

稿正の対象明顯書の発明の詳細な説明の概

- 4 補正の内容
  - (1) 明細書7頁7~12 行に、

とあるを、

下速度を表わす。触媒粒子が有効長 L だけ落下した時(すなわち・秒後)の落下速度 ▼ (m/eee)は平均落下速度 ▼ およびその 2 倍(2 ▼ m)との間にあることが明らかであり、触媒粒子を自由落下させてその 落下速度が ▼ となる相当自由落下距離 h f (m) はそれぞれ ▼ m および 2 ▼ m に対応する相当自由落下距離 (h f) min , (h f) max の間にあることがわかる。

 $\nabla m$  , (hf) min , (hf) max はそれぞれ  $\nabla m$  = L/ $\mu$ t , (hf) min =  $(\nabla m)^2/2$  g , (hf) max =  $2(\nabla m)^2/g$  による計算値である。 j

と訂正する。

(2) 図8頁第1表のよ1に

「1.52 7.42 11.28 11.28」とあるを、 「1.52 7.42 2.81 11.28」に訂正する。

- (3) 同8頁第1 表の下欄外に下記の文を加入する。

以上